JP2003060606A

TRANSMISSION APPARATUS OF ORTHOGONAL FREQUENCY DIVISION MULTIPLEXING MODULATION SYSTEM

Publication number: JP2003060606A

Date of publication of application: 28.02.2003

Application number: 2001-248557 Applicant: HITACHI KOKUSAI ELECTRIC INC

TSUKAMOTO NOBUO

Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To achieve a compact and low-price transmission apparatus that can make nearly half the size of a carrier direction insertion circuit, and can obtain the same performance as the case using a complex filter.

SOLUTION: In the transmission apparatus using an OFDM system, the reception apparatus of the transmission apparatus comprises an FFT circuit for allowing a signal row that is cut for each specific signal length from a reception signal to be subjected to discrete Fourier transform successively, an FFT input signal cyclic circuit for changing signal order in the cut signal row cyclically for outputting to the FFT circuit successively, a circuit for extracting a specific pilot signal from the FFT circuit output to carry out insertion operation and reproducing a reference signal vector, and a demodulation circuit for demodulating the FFT circuit output based on the reproduced reference signal vector.

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開2003-60606 (P2003-60606A)

(43)公開日 平成15年2月28日(2003.2.28)

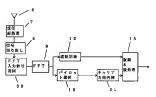
(51) Int.Cl.7	識別記号	F I	テーマコート*(参考)
H 0 4 J 11/00		H 0 4 J 11/00	Z 5 K 0 2 2

客査請求 未請求 請求項の数5 OL (全 10 頁)

株式会社日立国際電気					
(22) 計劃日 平成13年 8 月20日 (2001. 8. 20) 東京都中野区東中野三丁目14番20号 (72) 発明 改立 (72) 発明 次立 (72) 東京都中野区東中野三丁目14番20号 東京都小平台書車町32番地 株式会 国際電気小金井工場内	(21)出順番号	特順2001-248557(P2001-248557)	(71) 出願人	000001122	
(72) 発明者 秋山 俊之 東京都小平市曹幸町32番地 株式会 国際電気小金井工場内 (72) 発明者 紀末 信夫 東京都小平市爾幸町32番地 株式会 国際電気小金井工場内				株式会社日立国際電気	
東京都小平市博幸町32番地 株式会 国際種気小金井工場内 (72)発明者 塚本 信夫 東京都小平市博幸町32番地 株式会 国際電気小金井工場内	(22) 出順日	平成13年8月20日(2001.8.20)	東京都中野区東中野三丁目14番20号		
国際電気小金井工場内 (72) 発明者 塚本 信夫 東京都小平市御幸町32 課地 株式会行 国際電気小金井工場内			(72) 発明者 秋山 俊之		
国際電気小金井工場内 (72) 発明者 塚本 信夫 東京都小平市御幸町32 課地 株式会行 国際電気小金井工場内			, ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	東京都小平市御幸町32番地	株式会社日立
(72)発明者 編本 信夫 東京都小平市衛幸町32番地 株式会行 国際電気小全井工場内					,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,
東京都小平市御幸町32番地 株式会 国際電気小金井工場内			(72) 黎阳孝		
国際電気小金井工場内			(12/)2911		#-PA#-04
					MATERIA
Fターム(参考) 5K022 DD01 DD18 DD33					
			Fターム(参	考) 5K022 DD01 DD18 DD33	

(54) 【発明の名称】 直交周波数分割多重変調方式の伝送装置 (57) 【要約】

【課題】 キャリア方向内挿回路の回路規模をほぼ半分にでき、しかも複素フィルタを用いた場合と同等の性態が得られる伝送装置を小形かの低値格で実現すること。 【解決手段】 OFDMMT を 受信信分から所定信号長年に切り出された信号列を順次離散フーリエ変換するFFTD回路した信号列と順次離放フーリエ変換するFFTD回路し入札機えてFFT回路出力するFFT入力信号巡回回路と、上記FFT回路出力から所定のパイロット信号を批出し内持演算して某準信号ペクトルを再生する回路と、該再生した基準信号ペクトルに基づき上記FFFT回路出力を復襲する機関回路を有する構成としたものである。



【特許請求の範囲】

【請求項 1】 互いに直交する複数本の輸送波(以下キャリアと称す)を用いて情報符号を伝送する直交周該数分割多重変調式(OFD M力式)を用いた伝送装置において、該伝送装置の受信装置に、受信信号から所定信号 長毎に切り出された信号列を開発を選加が上記切り出された信号列における信号順序を巡回館に入れ換えて上記FFT回路に現成出力するFFT入力信号巡回回路と、上記FFT回路出力を分下定のパイロット信号を抽出し内弾演算して基準信号ペクトルを再生する回路と、数年生した基準信号ペクトルに基づき上記FFT回路出力を復調中3を有すると参辨波する復調回路を有することを特徴とする直交周波敦分割多重変調方式の伝送装置。

【請求項2】 請求項1に記載の伝送装置において、上 記FFT入力信号巡回回路は、上記切り出された各信号 別における先頭から所定期間の時間波形信号を当該信号 列の最後に巡回的に入れ換える回路であることを特徴と する伝送装置。

【請求項3】 請求項1または2に記載の伝送装置において、上記パイロット信号は、時間方向に連続的に、キリア方向に所定キャリア間隔で構入されたキリア構造のパイロット信号(CP)で、当該伝送装費の受信装置は、上記FFT回路と、上記FFT入力信号巡回回路と、上記FFTの信号は全りのでのよこと、上記FFTの信号は全りで変換してシンボルパイロット信号の大学の信号は全りに受換分の内挿探算を実施する第1のディジタルLPFとその虚数成分の内挿探算を実施する第2のディジタルLPFで構成したキャリア方向内挿回路を有することを特徴とする伝送装置

【韓求項4】 請求項1または2に記載の伝送装置において、上記パイロット信号は、時間方向に間欠的に、キャリア方向に完全キリア目標で挿入されたキリア構造のパイロット信号(SP)で、当該伝送装費の受信装費に、上記FFFT回路と、上記FFT入庁信号巡回回路と、上記FFT回路から出力される信号列から上記SPを選択して時間方向の分解液度を実施するとまに、上記度して得たシンボルバイロット信号を出力する時間方向り時回路を設け、該時間方向内挿回路から出力されるシンボルバイロット信号の変数成分の内挿痕算を実施する第1のディジタルLFFとその虚数成分の内挿痕算を実施する第1のディジタルLFFとでの虚数成分の内挿痕算を実施する第2のディジタルLFFで構成したキャリア方向内軸回路を有することを報告である法と

【請求項5】 請求項5に記載の伝送装置において、上 記パイロット信号選択回路に代えて、上記FFT回路か ら出力される信号列の内の上記CPを時間方向に借城制 限すると共に、該CPを有するキャリア以外のキャリア の信号値を 0 に変換して得たシンボルバイロット信号を 出力する時間方向の L P F を設け、該時間方向の L P F から出力されるシンボルバイロット信号を上記キャリア 方向内挿回路に入力する回路構成としたことを特徴とす る伝送巷暦.

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、伝送方式として五いに直交する複数本の解送波(キャリア)で情報符号を伝 並する直交用波数分割多重変調方式(Orthogonal Freque ney Division Multiplexing:以下、OFD M力式と記 す)を用いた伝送装置であって、複数本のキャリアを、 同期検波を用いる変調方式(同期変調方式)で変調する伝 送装置の復調装置における基準信号の再生方法に関す る。

[0002]

【従来の技術】近年、無線装置の分野では、マルチパス フェージングに強い変調方式として、OFDM方式が脚 光を集め、欧州や日本を初めとする各国の次世代のテレ ビ放送、FPU、無線LAN等の分野で多くの応用研究 が進められている。 この内、UHF帯の地上波ディジ タル放送方式については、映像情報メディア学会誌 1 998 Vol. 52, No. 11に詳しく記されてい る。しかし、UHF帯の地上波ディジタル放送方式のキ ャリア構造は非常に複雑であり、従来の方法と本発明の 方法の違いが分かり難くなる恐れがある。 そこで、よ り単純化したキャリア構造を有する方式を例に取り、従 来の基準信号の再生方法を説明する。同期変調方式のO FDM方式は、図11のように、一定の伝送帯幅内に互 いに直交するN本、例えば約1400本の搬送波(キャ リア)を設け、情報符号によって指定キャリアを64Q AM等の変調方式で変調して伝送する変調方式である。 図12は、そのキャリア構造の一部を拡大して更に詳し く説明する図であり、同様の構造が全伝送帯に渡って繰 り返されると考えて良い。図12において、横方向は周 波数、縦方向は時間の経過を表し、横と縦の方向に並ん だ四角印「□」は、それぞれが1つのキャリアを表す。 従って、横方向に並ぶ四角印「□」の1列が、OFD M信号を構成する1つのシンボルを表す。CPと書かれ た四角印「□」は、復調の際の基準信号を再生するのに 用いられるパイロット信号の位置を示している。 ま た、何も書かれていない「□」は、64QAMで変調さ

れた信号位置を表している。
【0003】なお、日本のUHF帯の地上波ディジタル 放送方式では、パイロット信号は周波数方向と時間方向 にばらまかれ、図13に示すように、SPと書かれた四 角印「ロ」の位置に配置されているため、このパイロッ ト信号は、SP (ScatteredFilot) と銘々されている。 これに対して、図12のキャリア構造では、パイロッ ト信号が時間方向に連続的に挿入されているので、連続 性を強調した CP (Continual Pilot)に変えて示した。

ここで、時間方向にパイロット信号CPあるいはSP を有するキャリアを、以後、「パイロットキャリア」と 記す。図14は、OFDM方式の送信装置を構成する回 路の中から、本発明に関係する部分を取り出して示した 回路図である。 送信前処理回路1に入力された情報符 号は、誤り訂正符号への変換、64QAM信号への変 調、及び図12に従ったパイロット信号CPの挿入等の 前処理によって、各サンプルクロックの信号が、図12 の横一列に並ぶキャリアの信号列を表す、例えば204 8 サンプルクロックの周波数分布イメージの信号列に変 換される。変換された信号列は、2048ポイントの逆 フーリエ変換 (IFFT) を実施するIFFT回路2に 入力され、同じ2048サンプルクロックの時間波形を 表す信号列に変換される。 図15は、送信装置から送 信される時間波形を模式的に示したものであり、IFF T回路2からは、OFDM信号のTsの期間の時間波形 が出力される。 ガードインターバル挿入回路3は、こ の期間Tsの時間波形の内のbの部分をb'の部分にコ ピーして挿入する回路である。 この様に、ガードイン ターバルb'を挿入された信号は、送信後処理回路4に おいて、更に直交変調、D/A変換、アップコンバート 等の後処理を施された後、アンテナ5から送信される。 【0004】図16は、OFDM方式の受信装置を構成 する回路の中から、本発明に関係する部分を取り出して 示したブロック図である。 アンテナ6で受信された信 号は受信前処理回路7において、ダウンコンバート、A /D変換、直交復調等の前処理を実施された後、信号切 り出し回路8に入力され、図15のTs期間に対応する 2048サンプルクロックの信号列が切り出される。 切り出された信号列は2048ポイントのフーリエ変換 (FFT)を実施するFFT回路9に入力され、周波数の 大きさの順に連続的に並んだ周波数分布イメージの信号 列である図12の横一列の信号列に戻される。ところ で、64QAMで変調された信号を復調するには、一般 のハンドブックにも記されている様に、信号空間上の物 差しに相当する基準信号の位相(向き)と大きさを知る必 要である。 図12のパイロット信号CPは、この基準 信号の再生を可能にするために挿入された信号である。 一般に受信された信号の基準信号の位相と大きさは一定 にはならず、伝送系で発生するマルチパス等の影響を受 け、各時間あるいは各キャリア毎に変化する。しかし、 その変化の仕方は通常滑らかな曲線を描き、時間方向と キャリア方向に強い相関を持つ。 そのため、例えば図 12のキャリア21に対する基準信号は、このキャリア 近傍に並ぶ同じシンボル内の複数のCPであるCP1. CP2等の信号をキャリア方向(周波数方向)に内挿し て算出することが可能であり、算出された基準信号を用 いて640AMの復贈を実施することができる。 【0005】図16のキャリア方向内挿回路11は、こ

のキャリア方向の内挿演算を実施する回路である。 F FT回路9から出力された信号列は、パイロット信号選 択回路10と遅延回路12に入力される。 バイロット 信号選択回路10では、FFT回路9から出力された信 号列の間に挿入されているCPを取り出し、それ以外の キャリアの信号値を0に変換してシンボルパイロット信 号として出力する。パイロット信号選択回路10から出 力されたシンボルバイロット信号は、キャリア方向内挿 回路11でキャリア方向に内挿され、再生された基準信 号として出力される。 遅延回路12は、FFT回路9 から出力された信号列に対し、基準信号の演算時間相当 の時間調整を加える回路である。キャリア方向内挿回路 11から出力された基準信号と、FFT回路9から出力 され遅延回路12で時間調整された信号列は、復調&後 処理回路13に入力され、64QAMの復調、復調符号 の符号誤り訂正等の後処理を実施された後、復号された 情報符号として受信装置から出力される。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】ところで、上記の説明 では述べなかったが、図16のキャリア方向内挿回路1 1には、通常、回路規模が大きく、且の構成が複雑な複 素フィルタを用いる。この理由の説明に入る前に、キャ リア方向内挿回路11に入力される信号列の性質につい て簡単に説明しておく。詳細な説明は省略するが、受信 信号にマルチパスによる遅延波が混入すると、図16の FFT回路9から出力される信号列に含まれる直接波成 分信号の各キャリアの位相角が、図17の(a)のよう に一定であっても、受信信号に混入した遅延波成分信号 の各キャリアの位相角は、図17の(b)の様に、キャ リア番号が増加するに連れて、キャリア方向に一定の周 波数で回転する現象が発生する。そして、その回転周波 数は遅延波の遅延時間とともに変化する。 例えばFF Tのサンブル点数を2048点とすると、直接波に対し てnサンプルクロック期間遅れた遅延波の各キャリアの 位相角に、2048キャリア当たり n回転の割合で正方 向に回る回転が発生する。従って、キャリア番号を時間 軸に見立てて、この回転周波数の分布を表すと、直接波 より前に受信される信号成分は無いので、図18の斜線 枠の様に、位相角の回転周波数は正の軸上にのみ現れる 分布になる。 なお、図17の周波数軸上でキャリア番 号の増加と共に回転する位相角の回転の周波数を、通常 の時間軸上の振動の周波数と区別する必要がある場合 は、以下、「キャリア方向周波数」と記す。 図18の 横軸は、このキャリア方向周波数を2048サンプルク ロック当たりの回転数で表したものである。ここで、対 応すべき最大のキャリア方向周波数は、受信信号の時間 方向の信号の構成方法できまる。 図15のOFDM信 号の1シンボルの時間波形は、 IFFT回路2から出力 されたTs期間の信号に、ガードインターバルb'の期 間を加えたTs'期間で構成される。 このガードイン ターバルり、は、マルチバスフェージングに対する耐性 を増すために挿入するものである。 詳細な説明は省階 するが、このガードインターバルを $N_{\rm GI}$ サンガルクロッ ク分設けておくと、原理的には、混入する遅軽波の遅延 時間がこの $N_{\rm GI}$ サンブルクロック時間以内である限り、 正しく符号を復調することが可能である。 なお、 $N_{\rm GI}$ は、正の客数である。

【0007】一方、図16のキャリア方向内挿回路11 は、上記遅延時間の範囲の遅延波に対しては、正しく内 挿して基準信号を算出できなければならない。 言い換 えると、例えば、64サンプルクロック期間のガードイ ンターバルを設けた場合は、図18のキャリア方向周波 数0から64の斜線枠の範囲の回転振動に対しては、正 しい内挿演算が実施できなければならない。以上の事実 を基に、図16のキャリア方向内挿回路11に復素フィ ルタが用いられる理由を説明する。 一般に、図18の 斜線枠の範囲の周波数分布を有する信号の内挿演算を実 施するには、この斜線枠の周波数範囲を通過領域内に有 するフィルタを用いる必要がある。 従って、通常のデ ィジタルLPFで構成する場合、図18の折れ線22の 特性を有するディジタルLPFを用いる必要がある。し かし、この特性のフィルタでは、キャリア方向周波数が 負の範囲には、決して信号が発生しないにも関わらず、 負の範囲の雑音成分も涌渦させるため、内挿して得られ る基準信号にこの雑音が混入し、再生された基準信号の S/Nを大幅に劣化させてしまう。 そのS/Nの劣化 量は、およそ3dBにも達する。 このS/Nの劣化を 防ぐためには、図18の斜線枠の周波数範囲のみを通過 領域とする複素フィルタを用いる必要があるのである。 ところで、複素フィルタを構成するには、図19のよう に、通常のディジタルLPFを4つ用いる必要がある。 しかも、内挿演算に要求される精度の特性を得るに は、用いるディジタルLPFのタップ数として、63タ ップから127タップ、あるいはそれ以上のタップ数の ディジタルLPFを用いる必要がある。現状の技術で は、このように大きなタップ数のディジタルLPFを1 つ構成するのに、100ピンから200ピン程度の大き な I Cが 1 つ必要になる。 そのため、複素フィルタを 構成するには、この様なICが4つ必要になり、受信装 置の回路を大規模かつ高価なものにする欠点があった。 本発明はこれらの欠点を除去し、キャリア方向内挿回路 の回路規模をほぼ半分にでき、しかも複素フィルタを用 いた場合と同等の性能が得られる回路、即ち、小形且つ 低価格で構成できる回路を提供することにある。

[0008]

【課題を解決するための手段】本発明の第1の基本的な 考え方は、キャリア方向内挿回路に入力するシンボルバ イロット信号を前もってキャリア方向に変調し、図2の 上股の解練や範囲のキャリア方向周波数分布の信号を 図2の下段の様にシフトした後、内挿痕算を実施するこ

とにある。図2の下段のキャリア方向の周波数分布は、 原点を中心に対称な分布になる。そのため、通過領域を 非対称にするための複素フィルタを用いる必要がなくな り、回路規模が大きく高価なディジタルLPFの個数を 4つから2つへと半分に減らし、回路規模を大幅に縮小 すると共に低価格にすることが可能になる。本発明の第 2の基本的な考え方は、シンボルパイロット信号を図2 の下段の様にシフトする方法として、FFT回路9に入 力する信号列の順序を巡回的に入れ換えることで実施す ることにある。この方法の原理を説明する前に、FFT で実施する演算の意味について簡単に説明しておく。 図3(a)は、受信された直接波と、FFTに入力する ために切り出す範囲を模式的に示したものである。 受 信装置のFFT回路9は、送信装置でIFFTした(B +b) の2048サンプルクロック分の信号列を切り出 してFFTする。 ところで、詳細な説明はフーリエ変 換に関する教科書に譲るが、FFTでは、入力される信 号列が図3の(b)の様に無限に繰り返されると仮定し て離散フーリエ変換する。 従って図3の矢印23に示 すように、図3の(b)のBの先頭のb"の部分、例え ば先頭の32サンプルクロック分の信号列をbの部分の 後ろに移動してからFFTすると、図3の(c)のよう に、図3の (a) の直接波の (B+b) の部分の信号列 を、32サンプルクロック期間だけ先行させた信号列を

FFTした結果と同じ結果が得られる。 【0009】以上の事実を基に、第2の基本的な考え方 の原理を説明する。 図17 (b) で説明した様に、直 接波に対してnサンプルクロック期間遅れた遅延波の各 キャリアの位相角は、2048キャリア当たり1回転の 割合で正の方向に回転する。逆に、直接波に対してnサ ンプルクロック期間先行した先行波の各キャリアの位相 角は、2048キャリア当たり n回転の割合で負の方向 に回転する。 言い換えると、図2の上段の太い矢印で 示す直接波の信号成分を何らかの方法で32サンプルク ロック期間だけ先行させることができれば、図2の下段 の太い矢印で示すキャリア方向周波数の位置まで移動さ せることができる。 同様のことが、図2の上段に斜線 枠で示す遅延波に対しても成り立つ。 従って、受信信 号を何らかの方法で32サンプルクロック期間だけ先行 させることにより、図2の上段の斜線枠の信号を、図2 の下段の様にシフトすることができる。 本発明による 第2の基本的な考え方は、このキャリア方向周波数のシ フトを、FFT回路9に入力する信号列の一部を図3の 矢印23の様に、巡回的に入れ換えてからFFTして実 現するものである。

【0010】本発明は、この第1の基本的な考え方と第 2の基本的な考え方を実現し、上記目的を達成するた め、互いに直交する複数本の嫌差波(以下キャリアと称 す)を用いて情報符号を伝送する直交周波数分割多重変 調方式(OFDM方式)を用いた伝送装置において、該伝 送装置の受信装置に、受信信号から所定信号長毎に切り 出された信号列を順次離散フーリエ変換するFFT回路 と、上記切り出された信号列における信号順序を巡回的 に入れ換えて上記FFT回路に順次出力するFFT入力 信号巡回回路と、上記FFT回路出力から所定のパイロ ット信号を抽出し内挿演算して基準信号ベクトルを再生 する回路と、該再生した基準信号ベクトルに基づき上記 FFT回路出力を復調する復調回路を有する構成とした ものである。また、上記FFT入力信号巡回回路は、上 記切り出された各信号列における先頭から所定期間の時 間波形信号を当該信号列の最後に巡回的に入れ機える回 路である。また、上記パイロット信号は、時間方向に連 続的に、キャリア方向に所定キャリア間隔で挿入された キャリア構造のパイロット信号(CP)で、当該伝送装置 の受信装置は、上記FFT回路と、上記FFT入力信号 巡回回路と、上記FFT回路から出力される信号列の内 の上記CPを有するキャリア以外のキャリアの信号値を 0に変換してシンボルパイロット信号として出力するパ イロット信号選択回路と、上記シンボルパイロット信号 の実数成分の内挿演算を実施する第1のディジタルLP Fとその虚数成分の内挿演算を実施する第2のディジタ ルLPFで構成したキャリア方向内挿回路を有する構成 としたものである。また、上記パイロット信号は、時間 方向に間欠的に、キャリア方向に所定キャリア間隔で挿 入されたキャリア構造のパイロット信号(SP)で、当該 伝送装置の受信装置は、上記FFT回路と、上記FFT 入力信号巡回回路と、上記FFT回路から出力される信 号列から上記SPを選択して時間方向の内挿演算を実施 すると共に、上記SPを有するキャリア以外のキャリア の信号値を 0 に変換して得たシンボルパイロット信号を 出力する時間方向内挿回路を設け、該時間方向内挿回路 から出力されるシンボルパイロット信号の実数成分の内 挿演算を実施する第1のディジタルLPFとその虚数成 分の内挿演算を実施する第2のディジタルLPFで構成 したキャリア方向内挿回路を有する構成としたものであ る。また、上記パイロット信号選択回路に代えて、上記 FFT回路から出力される信号列の内の上記CPを時間 方向に帯域制限すると共に、該CPを有するキャリア以 外のキャリアの信号値を0に変換して得たシンボルパイ ロット信号を出力する時間方向のLPFを設け、該時間 方向のLPFから出力されるシンボルパイロット信号を 上記キャリア方向内挿回路に入力する回路構成としたも のである。

[0011]

【発明の実施の形態】以下、本発明の第1の実施側によ 会受信装鑑の構成例を図1に示し説明する。図16の従 来の回路構成と最も大きく異なる点は、新たに、FFT 入力信号巡回回路30を設け、FFT回路9に入力する ために信号切り出し回路8で切り出した信号列の一部 を、図3の矢印23の稼に巡回的に入れ換えてからFF

る点は、4つのディジタルLPFで構成されるキャリア 方向内挿回路11を、2つのディジタルLPFのみで構 成するキャリア方向内挿回路31に置き換えた点にあ る。図1において、アンテナ6で受信された信号は受信 前処理回路7に入力され、従来の受信装置と同様に処理 される。 そして、信号切り出し回路8で、FFT回路 9に入力する2048サンプルクロック分の信号列を切 り出し、新たに設けたFFT入力信号巡回回路30に入 カする。このFFT入力信号巡回回路30の内部回路の 構成例を図4に示し説明する。信号切り出し回路8で切 り出されて出力された2048サンプルクロックの信号 列は、FIFO301とスイッチ302に入力される。 そして、図3の(b)のb"の32サンプルクロック の部分は、イネーブルパルスENinの制御の下にFIF O301内に蓄積される。 b" の部分に続く(B+ b) の部分はスイッチ302を通し、FFT入力信号巡 回回路30から直接出力される。FIFO301内に蓄 精されたb"の部分は、bの部分がスイッチ302を通 して出力された直後、イネーブルバルスENout の制御 下で読み出され、スイッチ302を通してFFT入力信 号巡回回路30から出力される。この処理により、信号 切り出し回路8で、FFTに入力する信号列として切り 出された図3の(b)の信号列(B+b)は、図3の (c) のFFTに入力する信号列のように変換される。 【0012】FFT入力信号巡回回路30から出力され た信号列は、FFT回路9でFFTされるが、FFT回 路9に入力される信号列は、図3の(c)の様に、受信 信号から切り出した図3の(b)の信号列より、32サ ンプルクロック期間先行した信号から切り出した信号列 と等価な信号列になっている。 そして、FFT回路9 からは、キャリア方向周波数分布が図2の下段の図の様 に原点を中心に対称な分布を持った信号列として出力さ れる。 そのため、キャリア方向内挿回路31として、 通過領域を非対称にするための複素フィルタを用いる必 悪がなくなり、図5に例示するように、実数成分と虚数 成分を個別に帯域制限する2つのディジタルLPFのみ で構成することができる。キャリア方向内挿回路31か ら出力された基準信号と、FFT回路9から出力され遅 延回路12で時間調整された信号列は、従来の受信装置 と同様に、復調&後処理回路13に入力されて、64Q AMの復調、復調符号の符号誤り訂正等の後処理を実施 された後、復号された情報符号として受信装置から出力 される。この様に本実施例においては、従来の受信装置 では、図19の様に回路規模が大きく、高価なディジタ ルLPFが4つ必要であったキャリア方向内挿回路を、 図5のように2つのディジタルLPFのみで構成でき る。 そのため、キャリア方向内挿回路31の回路規模 を約半分に大幅に縮小できると共に、回路の価格を大幅 に低減することができる。 また、キャリア方向内挿回

T回路9に入力するようにした点である。 第2に異な

路を2つのディジタルLPFのみで構成できる様にする ためのキャリア方向周波数分布のシフトを、回路規模が やや大きい複素乗算が必要になる変調回路を用いずに、 FIFOのみからなる簡単な回路で実現できるため、更 に回路規模を大幅に縮小すると共に、低価格で回路を構 成できる。そのため、低価格かつ小形で使い勝手が良 好な、OFDM方式の伝送装置を得ることができる。 【0013】次に、本発明の第2の実施例における受信 装置の回路の構成例を図6に示す。この実施例は、本発 明を、日本のUHF帯の地上波ディジタル放送方式と同 様のキャリア構造の場合に適用したものである。 即 ち、パイロット信号が、図13のSPと書かれた四角印 「□」のように、周波数方向と時間方向にばらまかれた 配置になっているキャリア構造の場合に適用したもので ある。図13のキャリア構造の場合、受信信号の復調 は、まずSPを時間方向に内挿し、斜線で示すパイロッ トキャリアの基準信号(パイロットキャリア信号)を算出 して実施する。 図13に斜線で示すパイロットキャリ アの配置は、パイロットキャリアが挿入される周期が、 3キャリア毎に変更された点を除けば、図12のCPを 有するキャリアの配置と同様になる。 そのため、第1 の実施例におけるパイロット信号CPの代わりに、時間 方向に内挿して得たパイロットキャリア信号を用いるこ とにより、第1の実施例と同様にして、情報符号を復調 することができる。図6の回路では、図1のパイロット 信号選択回路10を、パイロットキャリア信号を算出す る時間方向内挿回路32に置き換えた構成になってい る。 第1の実施例と同様にして、信号切り出し回路8 で切り出された信号列は、FFT入力信号巡回回路30 にて順序を入れ換えられた後、FFT回路9に入力され る。従って、FFT回路9から出力される信号列は、第 1の実施例と同じ様に図2の下段のキャリア方向周波数 分布を持つ信号列となっている。時間方向内挿回路32 では、FFT回路9から出力される信号列の間に挿入さ れているSPを選択して、時間方向の内挿演算を実施す ると同時に、SPを有するキャリア(パイロットキャリ ア)以外のキャリアの信号値を、0に変換して得たシン ボルパイロット信号を算出して出力する。

【0014】この時間方向内挿回路32から出力されるシンボルバイロット信号は、図1のパイロット信号選択回路10から出力されるシンボルバイロット信号選択回席10から出力されるシンボルバイロット信号と同様に関係に、シンボルバイロット信号を、2つのディジタルLPFのみで構成されたキャリア方向内挿回路31に入力して基準信号を再生し、再生した基準信号を用いて情報符号を復調することができる。この様に本実施例においても、第1の実施例と同様に、キャリア方向内挿回路を2つのディジタルLPFのみで構成できるため、キャリア方向内挿回路31の回路規模を約半分に大幅低端できるため、キャリア方向内挿回路31の回路規模を約半分に大幅にないできると共に、回路の価格を大幅に低減することができると共に、回路の価格を大幅に低減することができると共に、回路の価格を大幅に低減することができ

る。 また、キャリア方向内海回路を2つのディジタル LPFのみで構成できる様にするためのキャリア方向関 該数分布のシフトを、回路規模がやや大きい複楽乗算が 必要になる変調回路を用いずに、FIFOのみからなる 簡単な回路で実現できるため、更に回路規模を大幅に縮 小できると非に低幅格で回路を構成できる。 そのた め、低価格かつ小形で使い勝手が良好な、OFDM方式 の伝送装置を得ることができる。

【0015】次に、本発明の第3の実施例における受信 装置の回路の構成例を図7に示す。この実施例は、図1 2の様に、時間方向に連続的にパイロット信号CPが挿 入されたキャリア構造の場合に適用するものであり、図 1のパイロット信号選択回路10を時間方向のLPF3 3に置き換えた点が第1の実施例と異なる。図12のキ ャリア構造の場合、どのパイロットキャリアも、時間方 向に連続的にパイロット信号が挿入されているため、時 間方向の内挿演算は必要がない。しかし、時間方向に帯 城制限すると、再生される基準信号のS/Nを向上させ ることができる。 そこで、時間方向のLPF33で は、時間方向に連続的に挿入されているCPを、時間方 向に帯域制限すると同時に、CPが挿入されていないキ ャリアの信号値を0に変換して得たシンボルパイロット 信号を出力するものである。 これ以外の信号処理は、 第1の実施例と同様なので説明を省略する。この様に、 本実施例においても、第1の実施例と同様の効果が得ら れ、低価格かつ小形で使い勝手が良好なOFDM方式の 伝送装置を得ることができる。なお、説明の混乱を避け るため、上記の各実施例では、FFT回路に入力するた めに切り出す信号列の位置を、図3の(a)の様に、送 信装置のIFFT回路から出力されるTs期間の204 8 サンプルクロックの信号列に設定するものとして説明 した。 しかし、実際の受信装置では、同期の補捉誤差 を考慮し、図8の様に、数サンプルクロック時間、例え ば、4サンプルクロック期間、b' 側に移動した範囲の 2048サンプルクロックの信号列を切り出してFFT する。この様な場合、FFT入力信号※回回路30で※ 回的に順序を入れ換える量を、32から28(=32-4) 等に変更する必要があることを注意しておく。

【0016】また、説明の混品を避けるため、上記のキ 実施倒では受信要置において直接波が図3の(a)の線 なタイミングになるように同期排提が実施されるものと して説明した。しかし実際には、通常、その時の最大 パワーを有する信号が、図8のタイミングになるように 同期捕捉を実施する。この場合、主波が近波波とは映 らないため、主波に先行して受信される先行波がある と、この先行波が受信される。 一の周波数分布には、図9の上段に示すように、斜線の 枠で示す基底波成分の他に、ドットの枠2 4 で示す先行 次成分が現れる。そのため、この様な場合は、ドドア 力信号巡回回路 3 0 で巡回的に順序を入れ換える量を、 図9の下段の分布がほぼ左右対称になるように変更する 必要があることを注意しておく。また、上記の説明では 省略したが、キャリア方向内挿回路において、シンボル パイロット信号をキャリア方向に内挿する際、再生され た基準信号の内、帯域の境界近傍の基準信号に大きな歪 みが発生する。 この歪みを低減するには、受信された CPあるいはSPから算出したシンボルパイロット信号 を滑らかに帯域外に外挿して補間した後、内挿演算を実 施する必要がある。 この場合、キャリアの位相角が図 17の(b)の様にねじれているものより、図17の (a) の様にねじれが無い方が明らかに外挿演算が容易 である。 そこで、図8の様に、送信装置のIFFT回 路から出力されるTs期間の信号列より、ずれた位置の 信号列を切り出してFFT回路に入力する場合は、この ずらしたサンプルクロック分の信号列を巡回的に入れ換 えてからFFT回路に入力する。 すなわち、送信装置 のIFFT回路で変換された有効シンボルの時間波形の 先頭のサンプルクロックの信号値が、FFT回路に入力 する時間波形の先頭のサンプルクロックの信号値になる ように巡回的に入れ換えてからFFT回路に入力する。 すると、FFT回路から出力される信号列の位相角 は、図17の(a)の様に平坦になるため、シンボルパ

4の挿入位置を図10に例示する。 【0017】

【発明の効果】以上説明したように、本発明による手段 を用いると、従来の受傷装置では四路規模が大きく高価 なディジタルLPFが4つ必要であったキャリア方向内 挿回路を、2つのディジタルLPFのみで構成できる。

イロット信号の滑らかな外播が容易になる効果を得るこ

とができる。参考のため、この時必要になる外挿回路3

そのため、キャリア方向内補回路の回腐規模を約半分と大幅に縮小できると共に、回路の価格を大幅に低減することができる。また、キャリア方向内神配路を2つのディジタルLPFのみで構成できるようにするためのキャリア方向周波数分布のシフトを、回路規係がやや大り実来発源が必要になる変調回路を用いず、FIFOのみからなる格型な回路で実現できるため、更に回路規模を大幅に縮小できると共に低価格で回路を構成でき

る。 そのため、低価格かつ小形で使い勝手が良好なO FDM方式の伝送装置を得ることができる。 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1の実施例による受信装置の回路構成を示すプロック図

【図2】本発明による第1の基本的な考え方を説明する

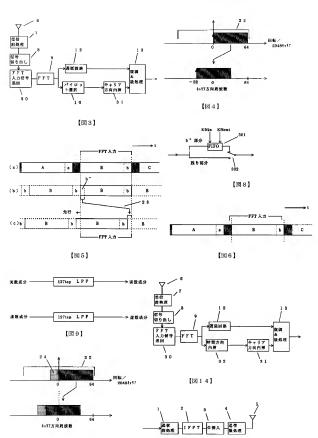
ための模式図

- 【図3】本発明による第2の基本的な考え方を説明する ための模式図
- 【図4】本発明のFFT入力信号巡回回路の回路構成の 一例を示すプロック図
- 【図5】本発明によるキャリア方向内挿回路の回路構成 の1例を示すブロック図
- 【図6】本発明の第2の実施例による受信装置の回路構成を示すプロック図
- 【図7】本発明の第3の実施例による受信装置の回路構成を示すプロック図
- 【図8】実際の受信装置でFFT回路に入力する信号列 の位置を説明するための模式図
- 【図9】実際の受信装置でのキャリア周波数分布と処理 方法を説明するための模式図
- 【図10】本発明のシンボルバイロット信号を外挿する ときの回路構成を示すブロック図 【図11】OFDM方式のキャリア構造を説明するため
- の模式図
- 【図12】パイロット信号としてCPを配置するキャリ ア構造を説明するための模式図
- 【図13】パイロット信号としてSPを配置するキャリ ア構造を説明するための模式図 【図14】送信装置の同路構成の1例を示すプロック図
- 【図14】 送信装庫の四路構成の1例を示すフロック図 【図15】 OF DM信号の時間波形を説明するための模 式図
- 【図16】従来の受信装置の回路構成の1例を示すプロック図
- 【図17】FFT出力信号の位相角の回転を説明するための模式図
- 【図18】キャリア方向周波数分布と遅延波の影響を説明するための模式図
- 【図19】従来の複素フィルタの回路構成を示すブロッ ク図

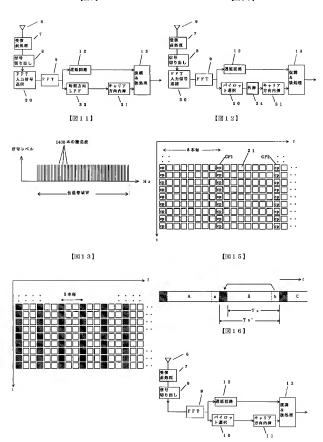
【符号の説明】

- 1:送信前処理回路、2:IFFT回路、3:ガードインターベル挿入回路、4:送信後処理回路、5,6:アンテナ、7:受信前処理回路、8:信号切り出し回路、9:FFT回路、10:パイロット信号選択回路、1
- 1: キャリア方向内挿回路、12: 選延回路、13: 後 調&後処理回路、30: FFT入力信号巡回回路、3 1: キャリア方向内挿回路、302: スイッチ,30 1: F1FO、32: 時間方向内挿回路、33: 時間方
- 向のLPF、34:外挿回路。

[2]



[図7]



[図17] [図18]



